# PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

11-280470

(43) Date of publication of application: 12.10.1999

(51)Int.CI.

F01N 7/10 F01N 3/24

(21)Application number: 10-096807

(71)Applicant: SUZUKI MOTOR CORP

(22)Date of filing:

(72)Inventor: ASO MASAHIRO

NARITA MASANORI

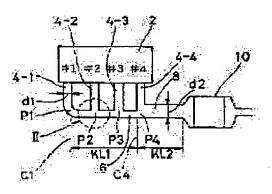
## (54) EXHAUST MANIFOLD SHAPE

## (57)Abstract:

pressure wave and thereby improve torque, by installing a first pipe which connects branch pipes successively coupled up to each cylinder of an internal combustion engine respectively, and connecting a roughly linear second pipe to its downstream part, and installing a catalyst or a reflection part of the pressure wave on a part in the direct downstream of the second pipe. SOLUTION: First to fourth branch pipes 4 (4-1 to 4-4), connected to first to fourth cylinders, #1 to #4, of a 4-cylinder internal combustion engine 2, are connected successively by a first pipe 6. and a roughly linear second pipe 8 is connected to the downstream part of the first pipe 6, and also a catalyst 10, which functions as a reflection part of a pressure wave simultaneously, is arranged on a part in the direct downstream of the second pipe 8. In this case, the second pipe is fixed so as to have a larger passage diameter d2, namely 1.5 d1 or larger, compared with each passage diameter d1 of branch pipes 4. Consequently, the pressure wave is damped to thereby aim to improve the output torque of an engine.

25.03.1998

PROBLEM TO BE SOLVED: To lengthen a reaching time of



# (19)日本国特許庁 (JP)

# (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

# 特開平11-280470

(43)公開日 平成11年(1999)10月12日

(51) Int.Cl.<sup>6</sup>

識別記号

FΙ

F01N 7/10 3/24

F01N 7/10

3/24

F

# 審査請求 未請求 請求項の数6 FD (全 9 頁)

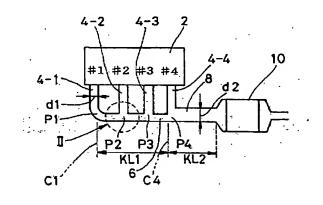
(21)出願番号	特顏平10-96807	(71)出願人	
(00) (1) 100 100	77-1045 (1000) D F05 F		スズキ株式会社
(22)出願日	平成10年(1998) 3 月25日		静岡県浜松市高塚町300番地
		(72)発明者	麻生 雅宏
			静岡県浜松市高塚町300番地 スズキ株式
			会社内
		· (50) ####	
	,	(72)発明者	成田正紀
	·		静岡県浜松市高塚町300番地 スズキ株式
			会社内
		(74)代理人	
		(4)10年入	<b>开柱上 四种 我天</b>
		1	

# (54)【発明の名称】 排気マニホルド形状

# (57)【要約】

【目的】 本発明は、圧力波動の伝播距離を大とし、触媒または圧力波動の反射部から反射する圧力波動の到達時間を大として排気ガスの圧力波動が遅れ且つ振幅が小となり、吸気始めから新気吸入を行うことができ、内燃機関のトルク向上を図ることができるとともに、排気ガスの圧力波動を減衰させて内燃機関の幅広い領域において性能向上を図ることができ、しかもコンパクト化且つ軽量化し得ることを目的としている。

【構成】 このため、内燃機関の各気筒に連絡するとともに、下流側端部に触媒を接続して設けた排気マニホルド形状において、内燃機関の各気筒に夫々連絡する分歧管を設け、これらの分岐管を順次に接続させる第1管部を設けるとともに、この第1管部の下流側に略直線状に接続される第2管部を設け、第2管部の直下流側部位には触媒または圧力波動の反射部を接続して設けている。



## 【特許請求の範囲】

【請求項1】 内燃機関の各気筒に連絡するとともに、 下流側端部に触媒を接続して設けた排気マニホルド形状 において、前記内燃機関の各気筒に夫々連絡する分岐管 を設け、これらの分岐管を順次に接続させる第1管部を 設けるとともに、この第1管部の下流側に略直線状に接 続される第2管部を設け、第2管部の直下流側部位には 前記触媒または圧力波動の反射部を接続して設けたこと を特徴とする排気マニホルド形状。

1

【請求項2】 前記排気マニホルド形状は、各分岐管の 通路径に対して第2管部の通路径を大に設定した請求項 1 に記載の排気マニホルド形状。

【請求項3】 前記排気マニホルド形状は、前記内燃機 関の4個の第1~第4気筒に夫々連絡する第1~第4分 岐管を有するとともに、第1管部と第2管部との略直線 状の接続状態を維持しつつ第2~第4分岐管が第1管部 に略直交すべく接続して設けた請求項1に記載の排気マ ニホルド形状。

【請求項4】 前記排気マニホルド形状は、第1及び第 2 管部の通路径を、下流側に向かって漸次大とすべく形 成した請求項1に記載の排気マニホルド形状。

【請求項5】 前記排気マニホルド形状は、第1及び第 2 管部の通路径を下流側に向かって漸次大とすべく形成 する際に、水平方向と上下方向との少なくともいずれか 一方の方向に漸次大となる形状とした請求項4に記載の 排気マニホルド形状。

【請求項6】 前記排気マニホルド形状は、第2分岐管 から第4分岐管に移行する際に、第1及び第2管部の通 路径を下流側に向かって段階的に大とすべく形成した請 求項1に記載の排気マニホルド形状。

# 【発明の詳細な説明】

#### [0001]

【発明の属する技術分野】との発明は排気マニホルド形 状に係り、特に圧力波動の伝播距離を大とし、触媒また は圧力波動の反射部から反射する圧力波動の到達時間を 大として排気ガスの圧力波動が遅れ且つ振幅が小とな り、吸気始めから新気吸入を行うことができ、内燃機関 のトルク向上を図ることができるとともに、排気ガスの 圧力波動を減衰させて内燃機関の幅広い領域において性 能向上を図ることができ、しかもコンパクト化且つ軽量 40 化し得る排気マニホルド形状に関する。

# [0002]

【従来の技術】車両に搭載される多気筒を有する内燃機 関には、各気筒からの排気ガスを排出させる排気通路を 設け、この排気通路に排気有害成分を浄化処理する触媒 を設けたものがある。

【0003】このような排気マニホルド形状において は、特開平9-53446号公報に開示されるものがあ る。この公報に開示される内燃機関の排気装置は、シリ 一側面における開口中心がクランク軸芯と平行な仮想軸 線に対して上下方向に傾斜した傾斜仮想軸線上に位置す るように形成し、一端開口に結合フランジを設けた直管 状の主管部から短管状の枝管を突設して成る排気マニホ ールドの枝管を各排気ポートの開口に接続し、排気マニ ホールドの製作コストを低減するとともに、吸気抵抗の 増大による性能低下を回避している。

#### [0004]

【発明が解決しようとする課題】ところで、従来の排気 マニホルド形状においては、図16に示す如く、排気干 渉の起とるレイアウトとしたものがある。

【0005】つまり、図16に示す如く、内燃機関10 2に図示しない4個の第1~第4気筒#1、#2、# 3、#4を設け、これらの第1~第4気筒#1、#2、 #3、#4に第1~第4分岐管104-1、104-2、104-3、104-4を夫々連絡して設ける。と れらの第1~第4分岐管104-1、104-2、10 4-3、104-4は、略平行に形成される。

【0006】そして、第1分岐管104-1の下流側端 部に略直交すべく第1管部106の上流側部位を接続し て設ける。このとき、第1分岐管104-1と第1管部 106とを一体的に形成することもできる。

【0007】また、第1管部106の下流側に移行する に連れて、第2及び第3分岐管104-2、104-3 も、順次略直交すべく接続して設ける。

【0008】更に、前記第4分岐管104-4と第1管 部106との接続部位において、この接続部位には、第 4分岐管104-4に対して略直線状に第2管部108 が接続され、第2管部108の下流側に触媒110を配 30 設している。

【0009】この結果、排気ガスの圧力波動の反射点が 前記第4分岐管104-4と第1管部106との接続部 位となり、圧力波動の伝播距離は、各気筒#1、#2、 #3、#4と前記第4分岐管104-4と第1管部10 6との接続部位の圧力波動の反射点とを含む距離とな り、伝播距離が短く、図17に示す如く、排気干渉が惹 起されるという不都合がある。

【0010】上記の排気干渉を低減させるためのレイア ウトとしては、例えば以下の3つの方策が考えられる。

- (1) 各気筒の排気管の独立部分を長くした、通称「た と足排気」形状。
- (2) 点火順序が、例えば#1、#3、#4、#2とい う内燃機関では、排気管の集合方策において、先ず、# 1と#4、及び#2と#3を夫々集合させ、その後、2 つを集合させて最終集合点までの長さを確保した形状。
- (3)図18及び図19に示す如き排気干渉を有する形 状。

【0011】 ここで、図18及び図19の排気干渉を有 する形状について説明すると、内燃機関202に図示し ンダヘッドの複数の排気ボートを、そのシリンダヘッド 50 ない第1~第4独立排気通路を夫々有する第1~第4独 立排気管204-1、204-2、204-3、204 -4の各一端部を連絡して設け、これらの第1~第4独 立排気管204-1、204-2、204-3、204 - 4の各他端部を、第1容積を形成する第1通路拡張部 292に接続する。

【0012】第1~第4独立排気通路は、夫々自由な所 定の長さし1~し4に形成されるとともに、所定の通路 断面積に形成されている。

【0013】そして、前記第1通路拡張部292の下流 側部位に、第1~第4独立排気通路の通路断面積よりも 大なる通路断面積を有し且つ長さし5の管部294が接 続され、この管部294の下流側に触媒210を連絡し て設ける。

【0014】このとき、排気ガスの圧力波動は、前記第 1 通路拡張部292にて開放端反射が行われるととも に、触媒210の直上流部位にて閉端反射が行われる。

【0015】しかし、上述した排気干渉を低減させる第 1の方策及び第2の方策においては、内燃機関周りの空 間を多く必要とすることにより、レイアウトが困難であ り、且つ重量増加及びコスト増加につながるという不都 20 合がある。

【0016】また、第1の方策及び第2の方策において は、集合点の下流側に触媒を配設することにより、内燃 機関からの触媒までの距離が長い分、排気ガスの温度が 低下し、触媒の照機が遅延されて排気ガスの浄化に不利 であるという不都合がある。

【0017】更に、第3の方策においては、排気ガスの 圧力波動の反射点が2分割されており、波動伝播距離を 比較的長くするととができ、圧力波動の減衰及び排気干 り、波動伝播距離を短くした開放端反射においては、排 気干渉を効果的に解消することができず、改善が望まれ ていた。

## [0018]

【課題を解決するための手段】そこで、この発明は、上 述の不都合を除去するために、内燃機関の各気筒に連絡 するとともに、下流側端部に触媒を接続して設けた排気 マニホルド形状において、前記内燃機関の各気筒に夫々 連絡する分岐管を設け、これらの分岐管を順次に接続さ せる第1管部を設けるとともに、この第1管部の下流側 40 の各通路径 d 1 に対して、前記第2管部8の通路径 d 2 に略直線状に接続される第2管部を設け、第2管部の直 下流側部位には前記触媒または圧力波動の反射部を接続 して設けたことを特徴とする。

# [0019]

【発明の実施の形態】上述の如く発明したことにより、 圧力波動の伝播距離を大とし、触媒または圧力波動の反 射部から反射する圧力波動の到達時間を大として気筒に おける吸排気オーバラップへの大きな排気ガスの圧力波 動が遅れ且つ振幅が小とし、吸気始めから新気吸入を行 圧力波動を減衰させ、内燃機関の幅広い領域において性 能向上を図り、しかもコンパクト化且つ軽量化してい る。

#### [0020]

【実施例】以下図面に基づいてこの発明の実施例を詳細 且つ具体的に説明する。

【0021】図1~図9は、この発明の第1実施例を示 すものである。図1において、2は車両に搭載される多 気筒、例えば4気筒を有する内燃機関である。

【0022】この内燃機関2は、第1~第4気筒#1、 #2、#3、#4を有している。そして、これらの第1 ~第4気筒#1、#2、#3、#4に第1~第4分岐管 4-1、4-2、4-3、4-4を夫々連絡して設け る。

【0023】また、これらの第1~第4分岐管4-1、 4-2、4-3、4-4を順次に接続させる第1管部6 を設けるとともに、この第1管部6の下流側に略直線状 に接続される第2管部8を設け、第2管部8の直下流側 部位には触媒10を接続して設ける構成とする。

【0024】詳述すれば、前記第1管部6は、図1に示 す如く、第1~第4分岐管4-1、4-2、4-3、4 - 4の通路径に対して略同一の通路径を有すべく形成さ れる。そして、この第1実施例においては、第1分岐管 4-1と第1管部6とを別体の如く符号を付して説明す るが、第1分岐管4-1と第1管部6と一体的に形成す るとともできる。

【0025】また、前記第2管部8の直下流側部位に触 媒10を接続したが、この触媒10よりも上流側部位に 圧力波動の反射部として機能する箇所がある場合には、 渉を除去し得るが、反射点が2分割されていることによ 30 第2管部8の直下流側部位から離間する箇所に触媒10 を設けることも可能である。

> 【0026】更に、前記第1管部6の下流側に第2管部 8を接続する際には、略直線状に接続し、排気ガスの流 れを触媒10にまっすぐに指向させる。

> 【0027】そして、前記第2管部8を、例えば図1に 示す如く、第1~第4分岐管4-1、4-2、4-3、 4-4の各通路径d1に対して大なる通路径d2に設定 する。このとき、各通路径の大小関係を数値により表す と、第1~第4分岐管4-1、4-2、4-3、4-4 を、1.5倍以上に設定する。

> 【0028】前記第1管部6の長さKL1は、第1分岐 管4-1の中心線C1と第4分岐管4-4の中心線C4 との距離により表すことができるとともに、第2管部8 の長さKL2は、第4分岐管4-4の中心線C4から前 記触媒10までの距離により表すことができ、第2管部 8の長さKL2を、約100mmとする。

【0029】前記内燃機関2の第1~第4気筒#1、# 2、#3、#4に夫々連絡する第1~第4分岐管4-

い、内燃機関のトルク向上を図るとともに、排気ガスの 50 1、4-2、4-3、4-4において、第1管部6と第

2管部8との略直線状の接続状態を維持しつつ、第2~ 第4分岐管4-2、4-3、4-4が第1管部6に略直 交すべく接続して設ける。

【0030】つまり、図1の左側において、第1分岐管 4-1と第1管部6の左側端部とを点P1にて接続し、 との点P1から図1の右側に移行した箇所たる点P1に て、第1管部6に略直交させて第2分岐管4-2を接続 するとともに、点P2から図1の右側に移行した箇所た る点P3にて、第1管部6に略直交させて第3分岐管4 - 3を接続する。

【0031】そして、点P2から図1の右側に移行した 箇所、つまり前記第1管部6と第2管部8との接続部位 たる点P3にて、第1管部6及び第2管部8に略直交さ せて第4分岐管4-4を接続する。

【0032】次に、との実施例の作用を説明する。

【0033】前記内燃機関2の第1~第4気筒#1、# 2、#3、#4内にて発生した排気ガスは、第1~第4 分岐管4-1、4-2、4-3、4-4に夫々流入す

【0034】そして、第1分岐管4-1に流入した排気 20 ガスは、点P1を通過した後に、第1管部6、第2管部 8を経て、触媒10に至る。このとき、第1管部6と第 2管部8とが略直線状に接続されており、排気ガスが触 媒10にまっすぐに指向する。

[0035]第1分岐管4-1に流入した排気ガスの流 れが主流に対し、第2分岐管4-2及び第3、第4分岐 管4-3、4-4からの接続形状が主流を乱すことはな

【0036】そして、上述の排気ガスが第2管部8を通 過する際には、第2管部8を第1管部6よりも大径とし たことにより、排気ガスの圧力波動が減衰されるととも に、第2管部8内での乱反射でも減衰される。

【0037】このとき、圧力波動の伝播距離は、内燃機 関2から第1、第2管部6、8を含む触媒10まで大と なり、例えば第3分岐管4-3の場合には、排気始めの 排気ガスと圧力波動が、内燃機関2から点P3を経て、 第1、第2管部6、8を通過し、触媒10に至ることと なるので、触媒10から反射した圧力波動が第1分岐管 4-1に到達するまでには、大なる時間を要することと なる。

【0038】とれにより、前記第1管部6の下流側に略 直線状に第2管部8を接続して設けるとともに、第2管 部8の直下流側部位に触媒10を接続して設けたことに より、圧力波動の伝播距離を大とすることができ、例え ば第3分岐管4-3の場合には、内燃機関2から点P3 を経て、第1、第2管部6、8を通過し、触媒10に至 ることとなるので、触媒10から反射する圧力波動が第 1分岐管4-1に到達するまでには、大なる時間を要 し、従来の如き気筒#1における吸排気オーパラップへ の大きな排気ガスの圧力波動が、図4に示す如く、遅れ 50 り、上述第1実施例のものと同様に、実用上有利であ

且つ振幅が小となり、吸気始めから新気吸入を行うこと

ができ、内燃機関のトルク向上を図ることができる。 【0039】また、前記第2管部8の通路径d2を、第 1~第4分岐管4-1、4-2、4-3、4-4の各通 路径 d 1 に対して、1.5倍以上に設定することによ り、第2管部8にて排気ガスの圧力波動が減衰されると ともに、第2管部8内での乱反射でも減衰されることと なり、前記内燃機関2の幅広い領域において性能向上を 図ることができ、実用上有利である。

10 【0040】更に、前記第1管部6の下流側に略直線状 に第2管部8を接続して設けることにより、内燃機関2 をレイアウトする上でコンパクト化することができ、軽 量化し得るとともに、排気ガスの主流が触媒10にまっ すぐに指向することとなり、後述する触媒10の暖機性 能の向上に寄与し得るものである。

【0041】更にまた、前記第2管部8の直下流側部位 に触媒10を接続して設けたことにより、機関性能を損 なうことなく、触媒10を近接配置させることができ、 触媒10の暖機性能を向上し得て、実用上有利である。

【0042】図10はこの発明の第2実施例を示すもの である。この第2実施例において、上述第1実施例と同 一機能を果たす箇所には同一符号を付して説明する。

【0043】との第2実施例の特徴とするところは、上 述の第1実施例のものと同様に、第1~第4分岐管4-1、4-2、4-3、4-4や第1管部6を形成すると ともに、この第1管部6に略直線状に接続される第2管 部12の通路径を、第1管部6の通路径と略同一とした

【0044】すなわち、図10に示す如く、内燃機関2 30 の第1~第4気筒#1、#2、#3、#4に第1~第4 分岐管4-1、4-2、4-3、4-4が夫々連絡され るとともに、これらの第1~第4分岐管4-1、4-2、4-3、4-4が第1管部6に略直交すべく配設さ れる。

【0045】そして、前記第2管部12の通路径は、第 1管部6や第1~第4分岐管4-1、4-2、4-3、 4-4の通路径と略同一に形成され、第2管部12の直 下流側部位に触媒10を接続して設けている。

【0046】さすれば、従来のものに比し、圧力波動の 40 伝播距離を大とすることができ、触媒10から反射する 圧力波動の到達時間が大となり、上述第1実施例のもの と同様に、従来の如き気筒#1における吸排気オーバラ ップへの大きな排気ガスの圧力波動が遅れ且つ振幅が小 となり、吸気始めから新気吸入を行うことが可能とな り、内燃機関のトルク向上を図ることができる。

【0047】また、前記第2管部12にて排気ガスの圧 力波動が少々減衰されるとともに、第2管部12内での 乱反射でも少々減衰されることとなり、前記内燃機関2 の幅広い領域において性能向上を図ることが可能とな

る。

【0048】更に、前記第1管部6の下流側に略直線状に第2管部12を接続して設けることにより、上述第1実施例のものと同様に、内燃機関2をレイアウトする上でコンパクト化することができ、軽量化し得るとともに、排気ガスの主流が触媒10にまっすぐに指向することとなり、後述する触媒10の暖機性能の向上に寄与し得るものである。

【0049】更にまた、前記第2管部12の直下流側部位に触媒10を接続して設けたことにより、上述第1実 10施例のものと同様に、機関性能を損なうことなく、触媒10を近接配置させることができ、触媒10の暖機性能の向上に寄与し得て、実用上有利である。

【0050】図11及び図12はこの発明の第3実施例を示すものである。

【0051】この第3実施例の特徴とするところは、第2管部22の通路径を、下流側に向かって漸次大とすべく形成した点にある。

【0052】すなわち、前記第2管部22を、図11及 び図12に示す如く、下流側に向かって漸次大となる末 20 広がり状に形成するものである。

【0053】そして、第2管部22の通路径の広がり方向は、図11から明かな如く、図示しない内燃機関から離間する方向、且つ図12から明かな如く、図示しない内燃機関から離間する方向となっている。

【0054】とのとき、前記第2管部22は、第1管部6に連絡する際に、図12に示す如く、斜め下方に指向すべく連絡されているが、との接続状態において、第1、第2管部6、22とが略直線状に接続される、いわゆる直管形状を大きく歪めるものでなければ、圧力波動30の反射部として機能することなく、何ら不具合はないものである。

【0055】さすれば、従来のものに比し、圧力波動の 伝播距離を大とすることができ、図示しない触媒から反 射する圧力波動の到達時間が大となり、上述第1及び第 2実施例のものと同様に、従来の如き気筒#1における 吸排気オーバラップへの大きな排気ガスの圧力波動が遅 れ且つ振幅が小となり、吸気始めから新気吸入を行うこ とが可能となり、内燃機関のトルク向上を図ることがで きる。

【0056】また、前記第2管部22の通路径を下流側に向かって漸次大としたことにより、第2管部22にて排気ガスの圧力波動が減衰されるとともに、第2管部22内での乱反射でも減衰されることとなり、前記内燃機関の幅広い領域において性能向上を図ることができ、上述第1及び第2実施例のものと同様に、実用上有利である。

【0057】更に、前記第1管部6の下流側に、直管形状を大きく歪めない状態で第2管部22を接続して設けることにより、上述第1及び第2実施例のものと同様

に、内燃機関をレイアウトする上でコンパクト化すると

とができ、軽量化し得るとともに、排気ガスの主流が触 媒に指向するとととなり、後述する触媒の暖機性能の向

上に寄与し得るものである。

【0058】更にまた、前記第2管部22の直下流側部位に触媒が接続されることにより、上述第1及び第2実施例のものと同様に、機関性能を損なうことなく、触媒を近接配置させることができ、触媒の吸機性能の向上に寄与し得て、実用上有利である。

【0059】なお、この発明は上述第1~第3実施例に限定されるものではなく、種々の応用改変が可能である。

【0060】例えば、この発明の第1及び第3実施例においては、第2管部の通路径のみを増大させる構成としたが、図13に示す如く、第1及び第2管部32、34の通路径を、下流側に向かって漸次大とすべく形成し、第1及び第2管部32、34にて排気ガスの圧力波動を減衰させるとともに、第2管部34内での乱反射でも減衰させる構成(SG1)とすることができる。そしてこのとき、第1及び第2管部32、34の通路径の広がり方向を、図13に示す如く、内燃機関2から離間する方向に設定する。

【0061】また、第1及び第2管部の通路径の広がり方向は、水平方向と上下方向との少なくともいずれか一方の方向に漸次大となる形状(SG2)とすることができる。つまり、図14に示す如く、第1及び第2管部からなる管部42を設けた際に、図14に1点鎖線で示す如く、水平方向に漸次大となる形状とすることができるとともに、図14に2点鎖線で示す如く、上下方向に漸次大となる形状とすることができる。そしてこのとき、水平方向において左右または前後の両方、あるいは上下方向において上下の両方に拡張される必要はなく、内燃機関のレイアウトやその他の因子によっていずれか一方に拡張させることも可能である。

【0062】更に、図15に示す如く、内燃機関2に第1~第4分岐管4-1、4-2、4-3、4-4を連絡して設けるとともに、これらの第1~第4分岐管4-1、4-2、4-3、4-4を第1管部52と第2管部54とを略直交すべく配設し、第2管部56の直下流側の部位に触媒10を接続した構成において、第2分岐管4-2から第4分岐管4-4に移行する際に、第1及び第2管部52、54の通路径を下流側に向かって段階的に大とすべく形成(SG3)することもできる。

【0063】つまり、図15に示す如く、第1~第4分 岐管4-1、4-2、4-3、4-4の通路径をDとした際に、第1分岐管4-1と第2分岐管4-2との間の第1管部52部分の通路径を略同一のDとし、第2分岐管4-2と第3分岐管4-3との間の第1管部52部分の通路径を、Dよりも大なるD1とするとともに、第350分岐管4-3と第4分岐管4-4との間の第1管部52

部分の通路径を、D1よりも大なるD2とする。そし て、第2間部54の通路径を、D2と同等あるいはD2 よりも大なるD3とするものである。このとき、通路径 の広がり方向は、任意に設定可能である。

【0064】さすれば、下流側に向かって段階的に大と なる通路径を有する第1及び第2管部52、54によっ て、排気ガスの圧力波動を効果的に減衰させることがで きるとともに、乱反射でも効果的に減衰させることがで き、内燃機関の幅広い領域において性能向上を図ること ができる。

## [0065]

【発明の効果】以上詳細な説明から明らかなようにこの 発明によれば、内燃機関の各気筒に連絡するとともに、 下流側端部に触媒を接続して設けた排気マニホルド形状 において、内燃機関の各気筒に夫々連絡する分岐管を設 け、これらの分岐管を順次に接続させる第1管部を設け るとともに、第1管部の下流側に略直線状に接続される 第2管部を設け、第2管部の直下流側部位には触媒また は圧力波動の反射部を接続して設けたので、圧力波動の 伝播距離を大とすることができ、触媒または圧力波動の 反射部から反射する圧力波動の到達時間を大とし、気筒 における吸排気オーバラップへの大きな排気ガスの圧力 波動が遅れ且つ振幅が小となり、吸気始めから新気吸入 を行うことができ、内燃機関のトルク向上を図ることが できる。また、前記第2管部にて排気ガスの圧力波動が 減衰されるとともに、第2管部内での乱反射でも減衰さ れることとなり、内燃機関の幅広い領域において性能向 上を図ることができ、実用上有利である。更に、前記第 1 管部の下流側に略直線状に第2 管部を接続して設ける ことにより、内燃機関をレイアウトする上でコンパクト 化することができ、軽量化し得るとともに、排気ガスの 主流が触媒または圧力波動の反射部に指向することとな り、触媒の場合には、機関性能を損なうことなく、触媒 を近接配置させることができ、触媒の暖機性能を向上し 得て、実用上有利である。

## 【図面の簡単な説明】

【図1】この発明の第1実施例を示す内燃機関の排気マ ニホルドの概略図である。

【図2】図1の矢視==部分の拡大図である。

【図3】エンジン回転数と軸トルクとの関係を示す図で\*40 10 触媒

\*ある。

【図4】クランク角と吸気圧力及び排気圧力との関係を 示す図である。

10

【図5】触媒の正面図である。

【図6】図5のV=-V=線による断面図である。

【図7】図5のV==-V==線による断面図である。

【図8】触媒の左側面図である。

【図9】触媒の右側面図である。

【図10】との発明の第2実施例を示す内燃機関の排気 10 マニホルドの概略図である。

【図11】この発明の第3実施例を示す排気マニホルド の拡大平面図である。

【図12】排気マニホルドの拡大正面図である。

【図13】 この発明の他の第1の実施例を示す内燃機関 の排気マニホルドの概略図である。

【図14】 この発明の他の第2の実施例を示す管部の概 略拡大図である。

【図15】との発明の他の第3の実施例を示す内燃機関 の排気マニホルドの概略図である。

【図16】との発明の第1の従来技術を示す内燃機関の 排気マニホルドの概略図である。

【図17】クランク角と吸気圧力及び排気圧力との関係 を示す図である。

【図18】この発明の第2の従来技術を示す内燃機関の 排気マニホルドの概略図である。

【図19】内燃機関の排気マニホルドの要部拡大図であ る。

【符号の説明】

2 内燃機関

30 #1 第1気筒

#2 第2気筒

#3 第3気筒

#4 第4気筒

4-1 第1分岐管

4-2 第2分岐管

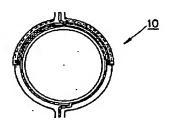
4-3 第3分岐管

4-4 第4分歧管

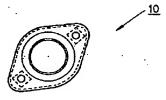
6 第1管部

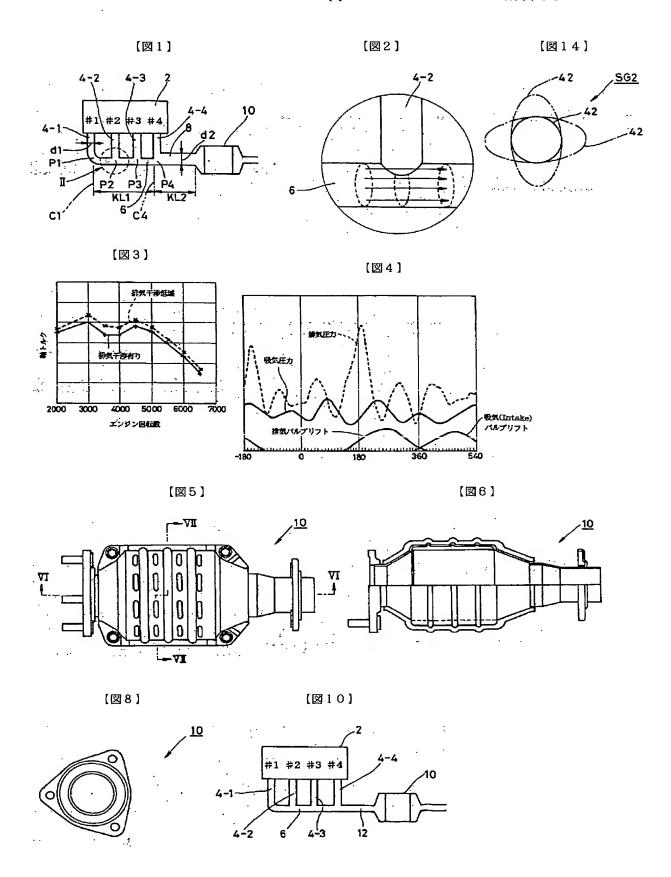
8 第2管部

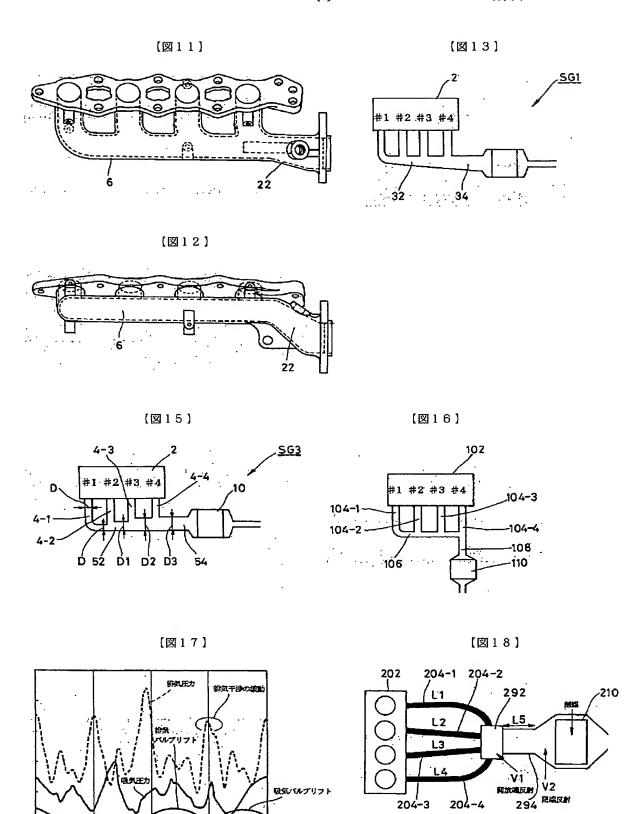
【図7】



【図9】







吸気パルブリフト

180

360

204-3

204-4

【図19】

